

УДК 629.33.024

B. Н. ТОРЛИН, д-р. техн. наук, проф., зав. кафедрой АТ. СевНТУ, Севастополь;

A. A. ВЕТРОГОН, канд. техн. наук, доц. СевНТУ;

B. В. МЕШКОВ, канд. техн. наук, доц. СевНТУ;

C. В. БУЛЯВЕЦ, студент СевНТУ

ТЕСТОВАЯ ВИБРОДІАГНОСТИКА ЕКСПЛУАТАЦІОННИХ СВОЙСТВ НЕСУЩИХ СИСТЕМ ТРАНСПОРТНИХ СРЕДСТВ

Предлагается методика диагностирования состояния кузовных конструкции автомобилей, основанная на анализе виброграмм, получаемых путем компьютерной обработки параметров поверхностных волн Релея, инициируемых тестовым вибратором.

Ключевые слова: диагностирование кузовных конструкции, тестовый сигнал, алгоритм диагностирования.

Введение. Одним из путей решения проблемы безопасности транспортных средств, находящихся в эксплуатации, является непрерывное совершенствование методов и средств диагностирования и прогнозирования их технического состояния. Основные эксплуатационные свойства несущих систем транспортных средств во многом определяются изменением во времени физико-механических свойств материалов элементов кузовных конструкций. Диагностирование этого явления осуществляется методами вибродиагностики на неподвижном транспортном средстве с помощью тестовых воздействий. Информативность и достоверность таких методов зависит от методики формирования тестового воздействия и от уровня информационного обеспечения средств обработки результатов эксперимента.

Анализ основных достижений и литературы. Постановка задач и анализ методов вибродиагностики наиболее полно рассмотрен в работе [1]. Всесторонне явление распространения упругих волн в сложных агрегатах при вибродиагностике рассмотрено в монографии [2]. Методы, основанные на измерении частот собственных колебаний элементов конструкций, предназначенные для диагностирования изменения физико-механических свойств различного рода материалов и изделий, рассмотрены в [3]. В основу таких методов положено наличие зависимостей между упругими константами материала изделия и параметрами спектра волновых процессов, инициируемых тестовыми воздействиями. Однако для описания рассматриваемых явлений используются простые зависимости из элементарной физики, в то время как процессы распространения упругих волн описываются дифференциальными уравнениями в частных производных, решения которых позволяют построить более совершенные диагностические модели и с их помощью получить новые результаты.

Цель исследования, постановка задачи. Целью настоящей работы является разработка методики диагностирования кузовных конструкции транспортных средств, находящихся в эксплуатации, основанной на интегрировании волновых уравнений теории упругости, позволяющих с высокой точностью определять состояние объекта диагностирования и реализация этой методики в практике диагностирования состояния несущих систем транспортных средств.

© В. Н. Торлин, А. А. Ветрогон, В. В. Мешков, С. В. Булявец, 2013

Материалы исследований. Для разработки диагностической модели рассмотрим процесс тестового диагностирования кузовной конструкции, схема которого показана на рис.1, заключающийся в исследовании параметров волновых процессов, инициируемых вибратором 1 и регистрируемых датчиком ускорения 2, при этом сигналы, поступающие от датчика 2, в реальном времени обрабатываются АЦП 3, передаются в компьютер 4 и отображаются на его дисплее, а также записываются в текстовый файл.

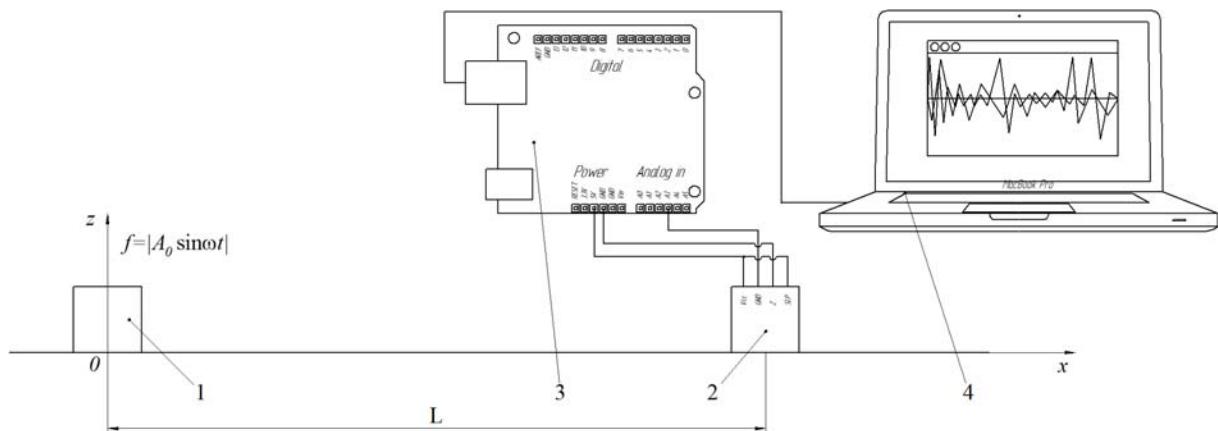


Рисунок 1 – Схема эксперимента

1 – вибратор; 2 – акселерометр; 3 – АЦП; 4 – компьютер.

Основную математическую модель процесса определим в результате решения следующей задачи теории упругости. В момент времени $t = 0$ на границе исследуемого объекта $z = 0$ в точке $x = 0$ начинает действовать источник колебаний с амплитудой A_0 и круговой частотой ω , задающий тестовый сигнал

$$f(t) = |A_0 \sin \omega t|, \quad (1)$$

график которого показан на рис. 2.

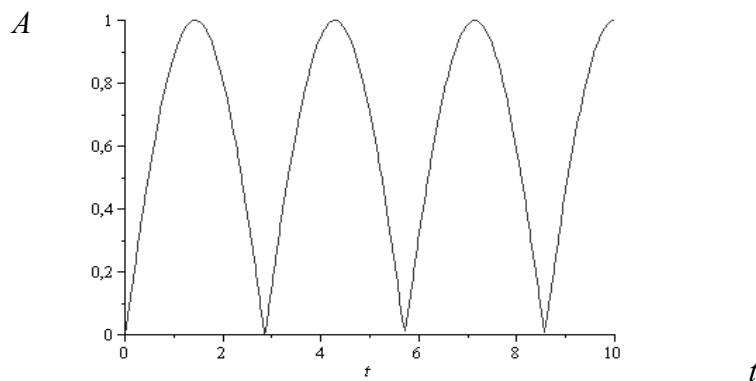


Рисунок 2 – График колебаний вибратора

Сигнал (1) порождає на поверхності дослідженого об'єкта волни Релея, описувані рівняннями [4]

$$\begin{aligned} (\lambda + G) \frac{\partial \theta}{\partial x} + G \nabla^2 U_x - \rho \frac{\partial^2 U_x}{\partial t^2} &= 0, \\ (\lambda + G) \frac{\partial \theta}{\partial z} + G \nabla^2 U_z - \rho \frac{\partial^2 U_z}{\partial t^2} &= 0, \end{aligned} \quad (2)$$

де $\nabla^2 = \frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial z^2}$, $\theta = \frac{\partial U_x}{\partial x} + \frac{\partial U_z}{\partial z}$, $\lambda = \frac{E\nu}{(1+\nu)(1-2\nu)}$, $G = \frac{E}{2(1+\nu)}$ – параметри Лямє;

E , ν , ρ – упругі властивості і плотистість матеріала.

Решення рівнянь (2) приймаємо в формі

$$U_x = A_0 \exp(-klz) \sin\left[\frac{2\pi}{l}(x - c_3 t)\right], \quad U_z = A_0 \exp(-klz) \cos\left[\frac{2\pi}{l}(x - c_3 t)\right], \quad (3)$$

де U_x , U_z – переміщення в виде продольних і поперечних волн;

k – коефіцієнт затухання волн в напрямлений z ;

l – длина волн;

c_3 – швидкість поверхневих волн Релея, розпространюючихся в напрямлений x від джерела до датчику;

t – час.

Швидкість волн c_3 залежить від величин E , ν і ρ , і визначається за формулою

$$c_3 = \alpha \sqrt{\frac{G}{\rho}}, \quad (4)$$

де α – визначається за рівнянням 6-го порядку, яке для сталевої кузовної конструкції має вигляд

$$3\alpha^6 - 24\alpha^4 + 56\alpha^2 - 32 = 0. \quad (5)$$

Діагностична модель (1)-(5) дозволяє визначити поточне значення характеристики $G = \frac{E}{2(1+\nu)}$, з допомогою якої визначаються два основні експлуатаційні властивості кузовної конструкції: несуща спроможність і ресурс [5].

Результати дослідження. Скориставшись діагностичною моделлю (1)-(5) було розроблено наступний алгоритм діагностикування:

1) на діагностовану кузовну конструкцію в точці $x = 0$ в момент часу $t = 0$ починаємо діяти вибратором з амплітудою A_0 і круговою частотою ω ;

2) сигнал U_z , що поступає на датчик, установленний в точці $x = L$, передаємо через АЦП в пам'ять комп'ютера;

3) обрабатываем поступивший сигнал с помощью программного обеспечения, преобразующего сигналы АЦП в значения перемещений, получаем амплитудный портрет объекта;

4) обработкой полученной осцилограммы находим цифровые значения параметров процесса, необходимые для вычисления G ;

5) вычисляем G по формуле, полученной из (3)-(4):

$$G = \frac{1}{\alpha t^2} [x - \frac{l}{2\pi} \arcsin \frac{U_z}{A_0 \exp(-kz)}]^2 \rho. \quad (6)$$

Была проведена экспериментальная проверка разработанной методики. С помощью данной методики были продиагностированы кузова 3-х автомобилей, находящихся в эксплуатации разное время:

-RENAULT LOGAN выпуска 2009г, рис.2а;

- автомобиля ЗАЗ-110206 выпуска 1993г, рис.2б;

- автомобиля ВАЗ-2101 выпуска 1977г, рис.2в.

Как следует из рис. 3, сигнал, возбуждаемый вибратором в точке $x=0$, пройдя расстояние L , меняет конфигурацию и затухает тем больше, чем больше срок эксплуатации автомобиля.

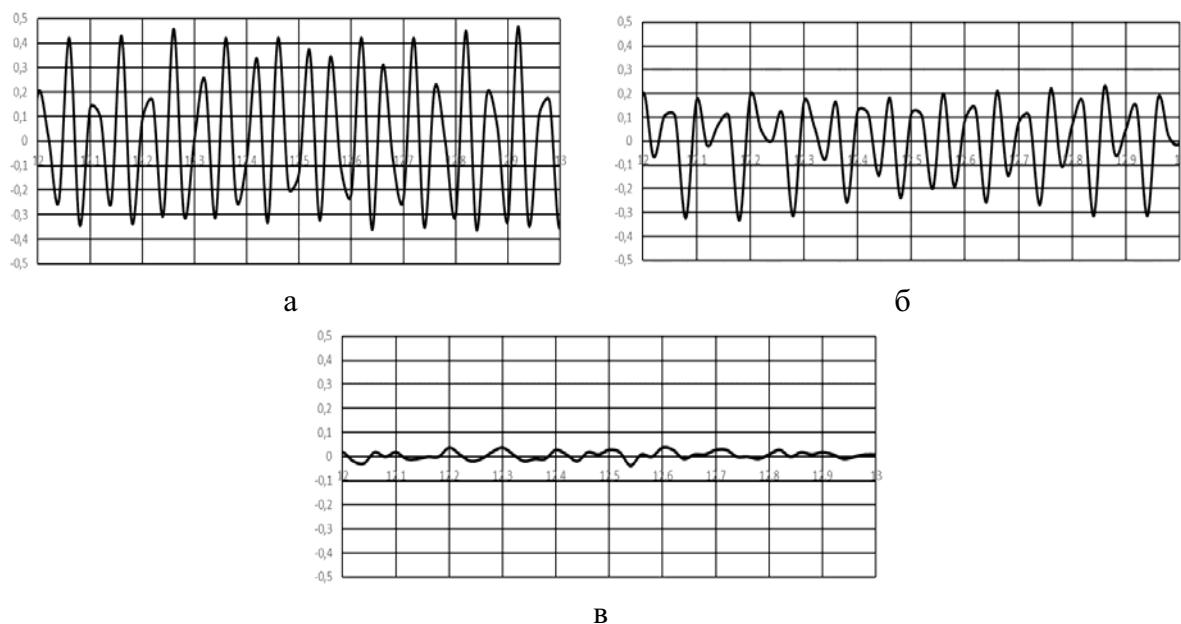


Рисунок 3 – Сигнал U_z на расстоянии L от вибратора: а – автомобиль 2009г; б – автомобиль 1993г ; в – автомобиль 1977г .

Выводы. 1. Амплитуда вибродиагностического сигнала является существенным диагностическим признаком, характеризующим состояние кузовной конструкции. 2. Кузовные конструкции автомобилей с разным сроком эксплуатации имеют различный амплитудный портрет.

Список литературы: 1. *Mitchel John S. An Introduction to Machinery Analysis and Monitoring.* - Tulsa: Penn Well Books, 1993.-423р. 2. *Шульженко Н.Г. Задачи термопрочности, вибродиагностики и ресурса энергетических агрегатов: монография / Н.Г. Шульженко, П.П. Гонтаровский, Б.Ф. Зайцев.* – Харьков: ХНАДУ, 2011. – 444 с. 3. *Ваньков Ю.В. Собственные частоты изделия как информативный признак наличия дефектов / Ю.В. Ваньков, Р.Б. Казаков, Э.Р. Яковлева // Техническая акустика, – 2005, вып.3. – с.49-56.* 4. *Гринченко В.Т. Гармонические колебания и волны в упругих телах / В.Т. Гринченко, В.В. Мелешко.* – К.: Наук. Думка, 1980. – 284с. 5. *Торлин В.Н. Прикладные задачи механики автомобиля: учебное пособие // В.Н. Торлин, А.П. Фалалеев, В.В. Мешков, А.А. Ветрогон и др.* - Севастополь: СевНТУ, 2012.- 196 с.

Надійшла до редколегії 13.05.2013

УДК 629.33.024

Тестовая вибродиагностика эксплуатационных свойств несущих систем транспортных средств / В. М. Торлін, О. А. Ветрогон, В. В. Мешков, С. В. Булявець // Вісник НТУ «ХПІ». Серія: Автомобіль- та тракторобудування, 2013. – № 29 (1002). – С. 133–137. – Бібліогр.: 5 назв.

Пропонується методика діагностування стану кузовних конструкцій автомобілів, заснована на аналізі віброграм, одержуваних шляхом комп'ютерної обробки параметрів поверхневих хвиль Релея, ініційованих тестовим вібратором

Ключові слова: діагностування кузовних конструкцій, тестовий сигнал, алгоритм діагностування.

The technique of diagnosing the state of touring vehicle design, based on an analysis of vibrogram obtained by computer processing of surface Rayleigh waves initiated by the test vibrator

Keywords: diagnosis of body design, test signal, the algorithm of diagnosis.